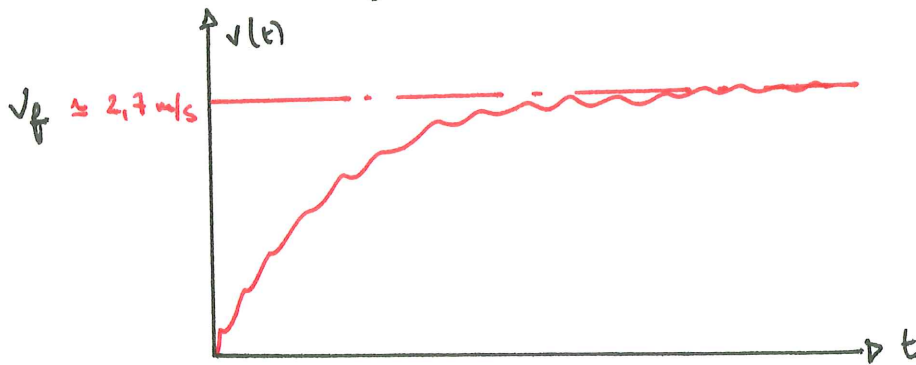


## Caméra suivie

1 - On veut que  $\Delta U(p) = 0$  lorsque  $V(p) = V_c(p)$ .

$$\begin{aligned} \text{Or } \Delta U(p) &= J_{\omega} \cdot V_c(p) - J_{\omega} \cdot V(p) \\ &= (J_{\omega} - J_{\omega}) \cdot V_c(p) \quad \text{si } V(p) = V_c(p) \\ &= 0 \quad \text{si } \boxed{J_{\omega} = J_{\omega}} \end{aligned}$$

2 - Je sais que  $V(t) = \frac{1}{J_{\omega}} \cdot U_c(t)$  donc :



3 - La réponse à une entrée en échelon :

- a une pente à l'origine non-nulle,
- ne présente pas de dépassement significatif,
- tend vers une valeur finie.

4 - Je sais que  $\lim_{t \rightarrow +\infty} V(t) = V_f = K_c \cdot U_0$

$$\text{où } V_f \approx 2,7 \text{ m/s} \quad \text{et } U_0 \approx 70 \text{ V}$$

$$\text{On a donc } \boxed{K_c = \frac{V_f}{U_0} \approx 3,8 \cdot 10^{-2} \text{ (m/s)/V}}$$

5 - MÉTHODE 1 : je sais que  $t_{rs90} = 3 \cdot T_1$   
et je relève  $t_{rs90} \approx 2,25 \text{ s}$   
donc  $T_1 \approx 0,75 \text{ s}$

**MÉTHODE 2 :** je sais que  $v(Z_2) = 0,63 \times \sqrt{f}$   
je relève directement  $Z_2 \approx 0,8 \text{ s}$

**MÉTHODE 3 :** l'intersection de la tangente à l'origine et de l'asymptote "finale" donne  $Z_3 \approx 1,1 \text{ s}$

Je choisis pour la suite :  $Z = \frac{Z_1 + Z_2 + Z_3}{3}$

$$Z \approx 0,9 \text{ s}$$

**6 - Calculons :**

$$H_T(p) = \underset{= J_{ca}}{J_{co}} \cdot \frac{K_p \cdot K_A \cdot \frac{K_c}{1 + Z \cdot p}}{1 + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot \frac{K_c}{1 + Z \cdot p}} = \frac{J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c}{1 + Z \cdot p + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c}$$

Donc 
$$H_T(p) = \frac{J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c}{1 + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c} \cdot \frac{1}{1 + \frac{Z}{1 + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c} \cdot p}$$

**7 -** On a directement  $tr_{50\%} = 3 \cdot \frac{Z}{1 + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c}$

On veut  $tr_{50\%} < t_{max}$  (où  $t_{max} = 0,5 \text{ s}$ ) donc

$$3 \cdot \frac{Z}{1 + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c} < t_{max}$$

donc  $3 \cdot Z < t_{max} + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_c \cdot t_{max}$

donc 
$$K_p > \frac{3 \cdot Z - t_{max}}{J_{ca} \cdot K_A \cdot K_c \cdot t_{max}} \quad \text{AN : } K_p > 0,75 \text{ sans unité}$$

$$8- \varepsilon_s = \lim_{t \rightarrow \infty} v_c(t) - v(t)$$

$$= \lim_{t \rightarrow \infty} v_c(t) - \lim_{t \rightarrow \infty} v(t) \quad \text{et échelon d'amplitude } v_{co}$$

$$= v_{co} - \frac{J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_C}{1 + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_C} \cdot v_{co}$$

Gain statique de la FTBF

$$\varepsilon_s = \frac{1}{1 + J_{ca} \cdot K_p \cdot K_A \cdot K_C} \cdot v_{co}$$

Le cahier des charges impose  $\varepsilon_s = 0$ . Il faudrait donc  $K_p \rightarrow \infty$  ce qui n'est pas une valeur réaliste.

9- On a maintenant :

$$H_T(p) = J_{ca} \cdot \frac{\frac{K_i}{p} \cdot K_A \cdot \frac{K_C}{1 + z \cdot p}}{1 + J_{ca} \cdot \frac{K_i}{p} \cdot K_A \cdot \frac{K_C}{1 + z \cdot p}} = \frac{J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C}{J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C + p + z \cdot p^2}$$

$$\text{Donc } H_T(p) = \frac{1}{1 + \frac{1}{J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C} \cdot p + \frac{z}{J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C} \cdot p^2}$$

$$\text{Et } \omega_0 = \sqrt{\frac{J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C}{z}}$$

$$\zeta = \frac{1}{2} \cdot \sqrt{\frac{J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C}{z}} \cdot \frac{1}{J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C}$$

$$\zeta = \frac{1}{2 \cdot \sqrt{z \cdot J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C}}$$

$$10- \text{ Il faut } \zeta \geq 1 \quad \text{donc } \frac{1}{2 \cdot \sqrt{z \cdot J_{ca} \cdot K_i \cdot K_A \cdot K_C}} \geq 1$$

$$\text{donc } K_i \leq \frac{1}{4 \cdot z^2 \cdot J_{ca} \cdot K_A \cdot K_C}$$

$$\underline{AN} : K_i \leq 0,049 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \quad (\text{NOTA: } [C(p)] = 1 = \frac{[K_i]}{[p]})$$

$$\text{donc } [K_i] = [p] = \text{rad/s}$$

11 - On a maintenant:

$$\begin{aligned} E_s &= \lim_{t \rightarrow \infty} v_c(t) - v(t) \\ &= v_0 - 1 \times v_0 \end{aligned}$$

Gain statique

$E_s = 0$  : le système sera bien précis.

12 - On veut  $\xi = 1$  ( $\oplus$  rapide ET sans dépassement) ce qui impose donc  $K_i = 0,049 \text{ rad/s}$  ( $90^\circ$ ).

Avec cette valeur :  $\omega_0 \approx 0,18 \text{ rad/s}$

$$t_{réduit} = tr_{50\%} \cdot \omega_0 \approx 5$$

$$\text{donc } \underline{tr_{50\%} \approx 28 \text{ s}}$$

13 - Au mieux,  $tr_{50\%} = 28 \text{ s} \gg 0,5 \text{ s}$  imposé par le cahier des charges. Le système ne permet pas de respecter toutes les exigences fixées.